Searching PAJ 第1頁,共1頁

## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : **2003–003223** 

(43) Date of publication of application: 08.01.2003

(51)Int.Cl. **C22C 13/00** 

H01G 4/18 H01G 4/252

(21)Application number: 2002–107833 (71)Applicant: MIURA GOKIN KOGYOSHO:KK

(22)Date of filing: 10.04.2002 (72)Inventor: MIURA MASAHIRO

(30)Priority

Priority number: 2001112674 Priority date: 11.04.2001 Priority country: JP

# (54) LEAD-FREE ALLOY FOR EXTERNAL ELECTRODE OF METALLIZED PLASTIC FILM CAPACITOR (57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an Sn-Zn-Cu-Sb based lead-free alloy which can properly maintain mechanical properties while maintaining electric characteristics as those of the external electrode of a metallized plastic film capacitor to practical ranges.

SOLUTION: The lead-free alloy for the external electrode of a metallized plastic film capacitor has a composition containing, by weight, 0.5 to 25% Zn, 0.01 to 5.0% Cu and 0.01 to 0.4% Sb, and the balance Sn.

# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-3223 (P2003-3223A)

(43)公開日 平成15年1月8日(2003.1.8)

(51) Int.Cl.7	前	<b>数別記号</b>	FΙ		デ-	-マコード(参考)
C 2 2 C	13/00		C 2 2 C	13/00		5 E O 8 2
H01G	4/18	:	H01G	4/24	301C	
	4/252			1/147	С	

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 7 頁)

(21)出願番号	特願2002-107833(P2002-107833)	(71)出顧人	501147808	
			株式会社三浦合金工業所	
(22)出願日	平成14年4月10日(2002.4.10)		神奈川県川崎市川崎区浅野町6番14号	
		(72)発明者	三浦 正弘	
(31)優先権主張番号	特願2001-112674(P2001-112674)		神奈川県川崎市川崎区浅野町6番14号	株
(32)優先日	平成13年4月11日(2001.4.11)		式会社三浦合金工業所内	
(33)優先権主張国	日本(JP)	(74)代理人	100066061	
			弁理士 丹羽 宏之 (外1名)	
		Fターム(参	考) 5E082 AB04 BB01 BB07 EE07 EE23	
			FF05 FG06 FG34 MM24 PP03	

#### (54) 【発明の名称】 金属化プラスチックフィルムコンデンサの外部電極用無鉛合金

#### (57)【要約】

【課題】 金属化プラスチックフィルムコンデンサの外 部電極としての電気的特性を実用範囲に保持しつつ、機 械的特性を適正に保持することができるS n-Z n-C u-Sb系無鉛合金の提供。

【解決手段】 Znが0.5~25重量%、Cuが0. 01~5.0重量%、Sbが0.01~0.4重量%、 Snが残部からなる金属化プラスチックフィルムコンデ ンサの外部電極用無鉛合金。

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 Znが0.5~25重量%、Cuが0. 01~5.0重量%、Sbが0.01~0.4重量%、 Snが残部からなる金属化プラスチックフィルムコンデ ンサの外部電極用無鉛合金。

1

【請求項2】 NiO. 01~1. 0重量%、GaO. 005~0.5重量%、Ag0.01~2.5重量%、 PO. 001~0. 2重量%、A10. 005~0. 2 重量%、SiO. 001~0. 2重量%、BiO. 01 ~3重量%のうちから選ばれた金属がSnの一部と置き 換えて添加されている請求項1記載の金属化プラスチッ クフィルムコンデンサの外部電極用無鉛合金。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、金属化プラスチ ックフィルムコンデンサ素子の端面に金属溶射により外 部電極を形成する際に使用する無鉛合金に関するもので ある。

#### [0002]

【従来の技術】金属化プラスチックフィルムコンデンサ の外部電極に使用する溶射合金には、従来より電気特性 等の諸特性に優れた鉛を主成分とするSn-Ζn-Сu - S b - P b 系鉛合金が使用されている。

【0003】この系の合金は、例えば、表1に示す従来 品のように、引張強度が4.0~6.1 Kgf/m m<sup>2</sup>、伸びが39~57.1%で、外部電極として必要 な機械的特性を備えている。

【0004】ところが、従来の鉛を多く含む鉛合金が電 子機器として使用された後、故障あるいは老朽化等に伴 い廃棄処理されると、最近の地球規模の環境汚染による 酸性雨に鉛合金がさらされ、鉛合金中の鉛が溶出し、土 壌や地下水を汚染する。鉛は有害物質であり、これに汚 染された地下水は、その飲用あるいは食物連鎖により人 間、自然界、生態系に重大な悪影響を及ぼす危険性があ り深刻な環境問題となっている。

【0005】この問題を解決するために、上記鉛を主成 分とするSn-Zn-Cu-Sb-Pb系鉛合金からP bだけを除いたSn-Zn-Cu-Sb系合金が提案さ れている。

【0006】しかし、このPb抜きの無鉛合金は、電気 40 的特性は実用範囲にあるものの、表1の比較例1.2. 3から判るように、Znに対するSbの量が相対的に多 くなると、外部電極用無鉛合金として必要な引張強度に おいて劣る傾向があることが分った。

【0007】ちなみに、金属化プラスチックフィルムコ ンデンサの外部電極用合金として必要(適正)な機械的 特性は、引張強度3~11 K g f / mm'、伸び10% 以上である。

【0008】引張強度は、高ければ良いというものでは ない。合金の引張強度が高すぎると、脆くなり、これを 50 いても、実施例と同じ要領で機械的特性の測定と評価も

使用した外部電極に割れが生じる。逆に、合金の引張強 度が低すぎると、強度不足になり、これを使用した外部 電極は、衝撃などが加わると、割れたり、剥離したりす

#### [0009]

【発明が解決しようとする課題】この発明は、このよう な技術的背景の下でなされたもので、Sn-Ζn-Сu - S b 系合金における S b の Z n に対する量を減らすこ とによって、電気的特性を実用範囲に保持しつつ、機械 的特性を適正に保持することができる金属化プラスチッ クフィルムコンデンサの外部電極用のSn-Ζn-Сu - S b 系無鉛合金を提供することを目的とする。

#### [0010]

【課題を解決するための手段】この発明が提供する金属 化プラスチックフィルムコンデンサの外部電極用無鉛合 金は、Znが0.5~25重量%、Cuが0.01~ 5. 0重量%、Sbが0. 01~0. 4重量%、Snが 残部からなるものである。

【0011】上記無鉛合金におけるSnの一部を、Ni 0. 01~1. 0重量%、GaO. 005~0. 5重量 %、AgO. 01~2. 5重量%、PO. 001~0. 2重量%、A10.005~0.2重量%、Si0.0 01~0.2重量%、BiO.01~3重量%のうちか ら選ばれた金属で置き換えることができる。

#### [0012]

【発明の実施の形態】以下、この発明の実施の形態を実 施例によって説明する。

【0013】(1)表1と表2に示す実施例1~33の 組成の合金の引張り強度と伸びの測定は、直径2.0 m mφの線材を試験片とした。線材は各実施例について、 それぞれ10本、合計330本作成した。

【0014】(2)各試験片について引張強度と伸びを 測定した。測定条件は次のとおりである。

【0015】 **②**使用ロードセル(荷重変位計) 100k

**②**引張速度 20mm/min

#### **③**標点距離 100mm

【0016】(3)実施例1~33の合金の機械的特性 の評価(判定)は、表1と表2に示すとおりである。

【0017】引張強度、伸びは、実施例1~33の組成 の合金で作成したそれぞれ10本の試験片の測定結果の 平均値で示した。

【0018】判定は、引張強度3~11Kgf/m m<sup>\*</sup>、伸び10%以上を合格とした。

【0019】(4)比較のために、表1と表3に示す比 較例の合金についても、実施例と同じ要領で、機械的特 性の測定と評価(判定)を行った。

【0020】(5) また、従来の鉛合金、すなわち、P b 9 0 ~ 5 5 重量% S n - Z n - C u - S b 系合金につ 行った。

【0021】(6)各実施例の評価は、以下のとおりである。

【0022】(a) 全実施例を通してCuの添加は、Sn-Zn-Sb系合金の機械的特性を向上する効果があり、Sn-Zn-Sb系合金だけでは得られない機械的特性を得ることができる。

【0023】実施例1の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるP b 90重量% $\sim 55$ 重量%- S n- Z n- C u- S b系合金と比較して、引張強度が3. 3 K g f/mm $^2$ と17. 5%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度 $3 \sim 1$  1 K g f/mm $^2$ 、伸び10%以上を有するため実用上問題はない。

【0024】実施例2の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるP b  $90重量%\sim55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は<math>5.3$  Kgf/mm $^2$  と1.3 2 倍向上し、伸び率50.5%という優れた機械的特性を有している。

【0025】実施例3の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%<math>Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は $6.8Kgf/mm^2$ と1.7倍向上し、伸び率43.2%という優れた機械的特性を有している。

【0026】実施例4の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は $8.5Kgf/mm^2$ と2.12倍向上し、伸び率39.7%という優れた機械的特性を有している。

【0027】実施例 5の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金である P b  $90重量%~55重量%~Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は <math>9.4~K~g~f/mm^2$  と 2.35 倍向上し、伸び率 39.2% という優れた機械的特性を有している。

【0.028】(b)実施例 $6\sim12$ は、Ni, Ga, Ag, P, A1, Si, Bi のうちから選ばれた金属を、Zn-Cu-Sb-Sn系の外部電極用無鉛合金のSnの一部と置き換えて添加すれば外部電極用無鉛合金の機械的特性を向上させることができることを示している。

【0029】実施例6のNiの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張強度、伸び、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例6の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は5.5Kgf/mm²と1.37倍向上し、伸び率

59.8%という優れた機械的特性を有している。

【0030】実施例7のGaの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、その結果機械的特性(引張強度、伸び、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例7の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は6.6Kgf/mm²と1.65倍向上し、伸び率62.8%という優れた機械10的特性を有している。

【0031】実施例8のSiの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、伸び、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例8の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は8.8Kgf/mm²と2.2倍向上し、伸び率42.1%という優れた機械的特性を有している。

【0032】実施例9のPの添加は、Zn-Cu-Sb20 -Sn系溶融合金の流動性を向上させ酸化を抑制する効果があり、その結果機械的特性(引張強度、伸び、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例9の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は6.5Kgf/mm²と1.62倍向上し、伸び率55.6%という優れた機械的特性を有している。

【0033】実施例100A1の添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、また機械的特性(引張強度、伸び、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例100外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は7.5 Kgf/mm²と1.87倍向上し、伸び率48.0%という優れた機械的特性を有している。

【0034】実施例11のAgの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張強度、伸び、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例11の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は9.2Kgf/mm²と2.3倍向上し、伸び率42.1%という優れた機械的特性を有している。

【0035】実施例12のBiの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、伸び、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例12の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は9.7K

5

 $gf/mm^4 と 2.42$ 倍向上し、伸び率 39.3%という優れた機械的特性を有している。

【0036】(c) 実施例 $13\sim33$ は、Ni, Ga, Ag, P, A1, Si, Bi のうちから選ばれた金属を、どれくらいの量、Zn-Cu-Sb-Sn系の外部電極用無鉛合金のSnの一部と置き換えて添加すれば、外部電極用無鉛合金の機械的特性を、向上させることができることを示したものである。

【0037】実施例130Niの添加は、2n-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例130外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は3.32kgf/mm²と17%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度3~1kgf/mm²、伸び10%以上を有するため実用上問題はない。

【0038】実施例140N i の添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例140外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%55 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は $69kgf/mm^2$ と172倍向上し、伸び率45.2%という優れた機械的特性を有している。

【0039】実施例150N i の添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例150外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は $10.2kgf/mm^2$ と2.55倍向上し、伸び率44.6%という優れた機械的特性を有している。

【0040】実施例16のGaの添加は、Zn-Cu- 金に Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、その結果機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例16の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系 40い。合金と比較して、引張強度は3.31kgf/mm²と 17.2%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度3~11kgf/mm²、 効果伸び10%以上を有するため実用上問題はない。

【0041】実施例17のGaの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、その結果機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例17の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系 50

合金と比較して、引張強度は  $6.9 \text{ kg f}/\text{mm}^2$  と 1.72 倍向上し、伸び率 43.0% という優れた機械的特性を有している。

【0042】実施例180Gaの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、その結果機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例180外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は9.5kgf/mm²と2.37倍向上し、伸び率49.7%という優れた機械的特性を有している。

【0043】実施例19のSiの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例19の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は3.36kg f/mm²と16%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度 $3\sim11kg$  f/mm²、伸び10%以上を有するため実用上問題はない。

【0044】実施例2008iの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例200外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は9.3kgf/mm $^2$ と2.32倍向上し優れた機械的特性を有している。伸びは10%以上を有するため実用上問題はない。

【0045】実施例21のSiの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例21の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は10.1kgf $/mm^2$ と2.52倍向上し優れた機械的特性を有している。伸びは10%以上を有するため実用上問題はない。

【0046】実施例22のPの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の流動性を向上させ酸化を抑制する効果があり、その結果機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例22の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は3.31k g f /mm $^2$  と17.2%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度 $3\sim11k$  g f /mm $^2$ 、伸び10%以上を有するため実用上問題

はない。

7

【0048】実施例24のPの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の流動性を向上させ酸化を抑制する効果があり、その結果機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例24の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は10.3kg f $/mm^2$ と2.57倍向上し優れた機械的特性を有している。伸びは10%以上を有するため実用上問題はない。

【0049】実施例250A 1の添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、また、機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例250外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は3.33kgf/mm²と16.7%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度 $3\sim11$ kgf/mm²、伸び10%以上を有するため実用上問題はない。

【0050】実施例26のA1の添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、また、機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例26の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim$ 55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は $7.7kgf/mm^2$ と1.92倍向上し、伸び率49.5%という優れた機械的特性を有している。

【0051】実施例27のA1の添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系溶融合金の酸化を抑制する効果があり、また、機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例27の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は9.9kgf/mm²と2.47倍向上し、伸び率48.4%という優れた機械的特性を有している。

【0052】実施例28のAgの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張

強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例 280 外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金である Pb90 重量%~55 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb 系合金と比較して、引張強度は  $3.4kgf/mm^2$  と 15%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度  $3~11kgf/mm^2$ 、伸び 10%以上を有するため実用上問題はない。

【0053】実施例290Agの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例290外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は $8.7kgf/mm^2$ と2.17倍向上し、伸び率39.4%という優れた機械的特性を有している。

【0054】実施例30のAgの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の結晶粒を微細化し機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例30の20 外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は10.5kgf/mm²と2.62倍向上し優れた機械的特性を有している。伸びは10%以上を有するため実用上問題はない。

【0055】実施例310Biの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例310外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量% $\sim55$ 重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は3.32kg f/mm²と17%減少するが、外部電極用無鉛合金として必要な機械的特性である引張強度 $3\sim11kg$  f/mm²、伸び10%以上を有するため実用上問題はな

【0056】実施例32のBiの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例32の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は6.9kgf/mm²と1.72倍向上し伸び率42%という優れた機械的特性を有している。

【0057】実施例33のBiの添加は、Zn-Cu-Sb-Sn系合金の機械的特性(引張強度、柔軟性)を向上させる効果がある。実施例33の外部電極用無鉛合金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度は10.4kgf/mm²と2.6倍向上し優れた機械的特性を有して

いる。伸びは10%以上を有するため実用上問題はな

#### 【0058】(7)比較例について

比較例1の合金は、従来の広く一般的に使用されている 外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%S n-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度が 2.  $7 \text{ kg f / mm}^2$  と 3 2 . 5 パーセント減少するた め外部電極用無鉛合金として強度不足となり、問題とな

に使用されている外部電極用鉛合金であるPb90重量 %~55重量% S n-Z n-C u-S b 系合金と比較し て、引張強度が15.3,14.1kgf/mm<sup>2</sup>と高 すぎるため、外部電極用無鉛合金としては、脆く強度が 弱いため、問題となる。

\*【0060】比較例4,5,6,7,8,9,10の合 金は、従来の広く一般的に使用されている外部電極用鉛 合金であるPb90重量%~55重量%-Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度が2.7~2. 72kgf/mm<sup>2</sup>と低いため外部電極用無鉛合金とし て強度不足となり、問題となる。

【0061】比較例11,12,13,14,15,1 6, 17の合金は、従来の広く一般的に使用されている 外部電極用鉛合金であるPb90重量%~55重量%-【0059】比較例2.3の合金は、従来の広く一般的 10 Sn-Zn-Cu-Sb系合金と比較して、引張強度が 15.  $5\sim16$ . 9 k g f / mm<sup>2</sup> と高すぎるため、外 部電極用無鉛合金としては、脆く強度が弱いため、問題 となる。

[0062]

【表1】

													r- ·		
	Ì				Ŕ	組成分(重量%)								伸び	判定
	İ	Ζn	Cu	Sb	\$ n	Νi	Ga	Ag	P	A 1	Si	Вi	(Kgf/mm²)	(%)	
	1	0.5	0.01	0.01	残	_	_	_	_	_	_		3.3	50.7	合格
ı	2	5	1	0.3	残			_	_		_	_	5.3	50.5	合格
ı	3	10	2.5	0.3	残		_		_	_	_	_	6.8	43.2	合格
実	4	20	0.5	0.2	残	_			_		_	_	8.5	39.7	合格
İ	5	25	5	0.4	残	_	_	_				_	9.4	39.2	合格
ŀ	6	5	1	0.3	残	0.2	_		_	_	_	_	5.5	59.8	合格
施	7	10	1	0.3	残	_	0.04		_		_		6.6	62.8	合格
Ì	8	7	1.5	0.3	残	_	_		_	_	0.005	_	8.8	42.1	合格
l	9	8	2	0.8	残		_	_	0.003		_	<b>—</b>	6.5	55.6	合格
99	10	10	1	0.1	残	_	_	_		0.05	_	_	7.5	48.0	合格
	11	20	1	0.1	残		_	0.1	_	_		_	9.2	42.1	合格
	1 2	20	2	0.1	残	_	_	<b> </b>		—		1	9.7	39.3	合格
	1	0.3	0.005	0.05	残	<u> </u>	_			_		_	2.7	50.0	不合植
比較	2	27	6	6	残					_	-	_	15.3	30.7	不合植
例	3	30	6	6	残	_	_	T —	1 —	_	T-	<b>—</b>	14.1	28.8	不合
従	来品		1	P	b90~	-55度	₹%Sn	- Z n -	Cu-S	Ъ	•		4.0~6.1	39.0~57.1	合格

[0063] 【表2】

12 付用 2 0 0 3 一 3 2 2 3 12

				11									12		
		化 学 成 分(重量%)											引張強度	伸び	判定
	İ	Zn	Cu	Sb	Sn	Ni	Ga	Ag	P	Al	Si	Вi	(Kgf/mm²)	(%)	
	13	0.6	0.01	0.01	残	0.01			_				3.32	51.5	合格
	14	10	2.5	0.3	残	0.1			_	_			6.9	45.2	合格
	15	25	5	0.4	残	1						_	10.2	44.6	合格
1	16	0.5	0.01	0.01	残		0.005			ļ	_		3.31	51.3	合格
	1 7	10	2.5	0.3	残		0.1				_		6.9	43.0	合格
1 1	18	25	5	0.4	残	_	0.5						9.5	49.7	合格
実	19	0.5	0.01	0.01	残	_	_		١		0.001	_	3.36	52.3	合格
~	20	10	2.5	0.8	残	_	_				0.01		9.3	37.6	合格
	2 1	25	5	0.4	残		_	_			0.2		10.1	28.7	合格
	22	0.5	0,01	0.01	残				0.001				3.31	51.1	合格
施	23	10	2.5	0.3	残		ļ —	_	0.01	<u> </u>			7.1	49.2	合格
	24	25	5	0.4	残	<u> </u>	_		0.2				10.3	28.9	合格
	2 5	0.5	0.01	0.01	残	_				0.05			3.33	52.5	合格
	2 6	10	2.5	0.8	残	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		0.1		_	7.7	49.5	合格
例	2 7	25	5	0.4	残			_	_	0.2	<u> </u>		9.9	48.4	合格
	28	0.5	0.01	0.01	残			0.01			$\perp =$		3.4	52.3	合格
	29	10	2.5	0.3	残		_	1				_	8.7	39.4	合格
	3 0	25	5	0.4	残	<u> </u>		2.5		<b>↓</b> <u> </u>	<u> </u>	_	10.5	28.4	合格
	3 1	0.5	0.01	0.01	残	<u> </u>				1 =	<del>  _</del>	0.01	3.32	51.9	合格
	3 2	10_	2.5	0.3	残				<u> </u>	$\downarrow -$		0.1	6.9	42.0	合格
	3 3	25	5	0.4	残	<b> </b>		—	l —		-	3	10.4	29.6	合格

[0064]

\* \*【表3】

	化 学 成 分(重量%)												引張強度	伸び	判定
		Zn	Cu	Sb.	S n	Νi	Ga	Ag	P	Al	Si	Вi	(Kgf/mm²)	(%)	
	4	0.3	0,005	0.005	残	0.005			<del></del>	-	_		2.7	50.3	不合格
	5	0.3	0.005	0.005	残		0.0025			-			2.7	50.3	不合格
	6	0.3	0.005	0.005	残		—	_		_	0.0005		2.72	50.5	不合格
比	7	0.3	0.005	0.005	残	_	<b>—</b>		0.0005	<b>—</b>	_	_	2.7	50.0	不合格
	8	0.3	0.005	0.005	残			_	_	0.0025			2.7	50.8	不合格
	9	0.3	0.005	0.005	残	—		0.005	<b>—</b>	_	_	-	2.71	51.0	不合格
	10	0.3	0.005	0.005	残		_		_	_	_	0.005	2.7	50.1	不合格
較	1 1	27	6	0.6	残	2		<del></del>			-	_	16.9	22.6	不合格
	1 2	27	6	0.6	残	_	i	_		I		<del>-</del>	15.5	19.8	不合格
	13	27	6	0.6	残		Γ-	—	Ţ <u> </u>	_	0.4	<u> </u>	16.4	23,4	不合格
(9)	14	27	6	0.6	残	<b>-</b>	<b>I</b> —	_	0.4	<u> </u>	<u> </u>	_	15.8	20.9	不合格
"	15	27	6	0.6	残	_	<b>—</b> ,	_	_	0.4	<u> </u>		15.9	35.3	不合格
	16	27	6	0.6	残	_	_	3	_		_	_	16.6	27.4	不合格
	17	27	6	0.6	残		\ <b>-</b>					4	15.8	27.1	不合格
従	来品			P	b90~	-55重	≣%Sn	- Z n -	Cu-S	Ъ			4.0~6.1	39.0~57.1	合格

### [0065]

【発明の効果】以上説明したように、この発明によれば、Sn-Zn-Cu-Sb系合金におけるSbOZnに対する量を減らし、一定の範囲に特定するようにしたので、電気的特性を実用範囲に保持した上で、機械的特性を適正に保持することができる金属化プラスチックフ

ィルムコンデンサの外部電極用 S n-Z n-C u-S b 40 系無鉛合金を得ることができる。

【0066】また、上記 Sn-Zn-Cu-Sb系無鉛合金における Snの一部を特定金属に置き換えた場合には、Sn-Zn-Cu-Sb系無鉛合金の機械的特性を向上させることができる。